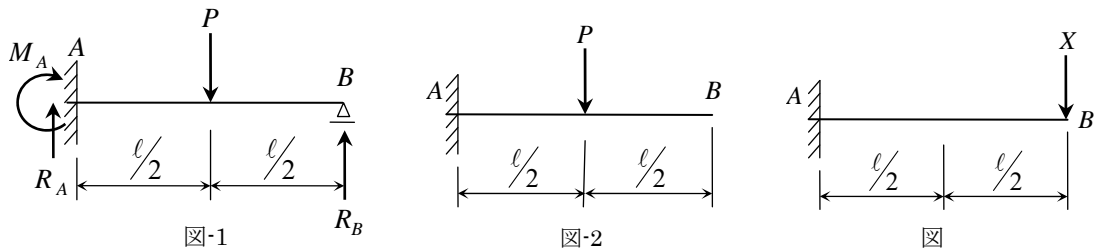
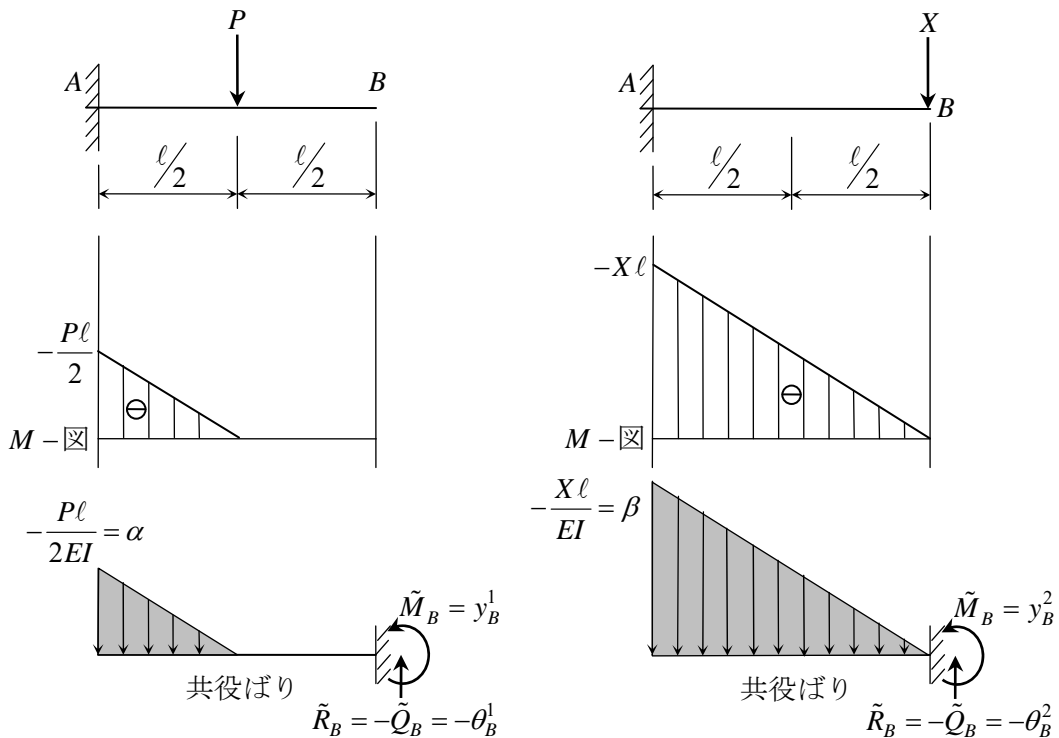


- 【問題】 下図-1 に示す曲げ剛性が EI の “一端固定・他端単純支持ばり” について、その支点反力 R_A 、 R_B と支点曲げモーメント M_A および断面力図を以下の手順で求めよ。
- (1) 図-2 に示すように “片持ばり” の中央に集中荷重 P が作用するとき、“弾性荷重法” を用いて、 B 点のたわみ y_B^1 を求めよ。
 - (2) 図-3 に示すように “片持ばり” の先端に集中荷重 X が作用するとき、“弾性荷重法” を用いて、 B 点のたわみ y_B^2 を求めよ。
 - (3) (1)と(2)の結果を利用して、図-1 に示す “一端固定・他端単純支持ばり” の中央に集中荷重 P が作用するとき、支点反力 R_A 、 R_B と支点曲げモーメント M_A を求めよ。
 - (4) 図-1 のせん断力図 (Q -図), 曲げモーメント図 (M -図) を図示せよ。



【解答】

図-2 と図-3 に示すような “片持ばり” の曲げモーメント図 (M -図) と弾性荷重を載荷した “共役ばり” は、下図のようになる。剛体の釣合条件から、 B 点の支点曲げモーメント \tilde{M}_B を求めると、次のようになる。



(1) B 点周りの力のモーメントの釣合から、 $\tilde{M}_B + \frac{1}{4}\alpha l \times \left(\frac{l}{2} + \frac{l}{2} \cdot \frac{2}{3}\right) = 0$

$$\therefore \tilde{M}_B = -\frac{5}{24}\alpha l^2 \quad \therefore y_B^1 = \tilde{M}_B = -\frac{5}{24}\alpha l^2 = \frac{5}{48} \cdot \frac{Pl^3}{EI} \quad \therefore y_B^1 = \frac{5}{48} \cdot \frac{Pl^3}{EI}$$

(2) B 点周りの力のモーメントの釣合から、 $\tilde{M}_B + \frac{1}{2}\beta l \times \frac{2}{3}l = 0$

$$\therefore \tilde{M}_B = -\frac{1}{3}\beta l^2 \quad \therefore y_B^2 = \tilde{M}_B = -\frac{1}{3}\beta l^2 = \frac{1}{3} \cdot \frac{X l^3}{EI} \quad \therefore \boxed{y_B^2 = \frac{1}{3} \cdot \frac{X l^3}{EI}}$$

(3) B 点ではたわみがゼロだから、 $y_B^1 + y_B^2 = 0$ となる X を求める。

$$\frac{5}{48} \cdot \frac{P l^3}{EI} + \frac{1}{3} \cdot \frac{X l^3}{EI} = 0 \text{ だから、} X = -\frac{5}{48} \cdot \frac{P l^3}{EI} \cdot \frac{3 \cdot EI}{1 \cdot l^3} = -\frac{5}{16}P \quad \therefore R_B = -X = \frac{5}{16}P$$

支点反力 R_A と支点曲げモーメント M_A は、剛体の釣合条件から、

$$\text{鉛直方向の力の釣合から、} R_A + R_B = P \quad \therefore R_A = P - R_B = P - \frac{5}{16}P = \frac{11}{16}P$$

A 点周りの力のモーメントの釣合から、 $M_A + P \times \frac{l}{2} = R_B \times l$

$$\therefore M_A = \frac{5}{16}Pl - \frac{1}{2}Pl = -\frac{3}{16}Pl$$

したがって、 $\boxed{R_A = \frac{11}{16}P}$, $\boxed{R_B = \frac{5}{16}P}$, $\boxed{M_A = -\frac{3}{16}Pl}$

(4) 図-1 のせん断力図 (Q-図), 曲げモーメント図 (M-図) を図示すると、下図のようになる。

